

INPI

10/018868 REC'D 14 JUL 2000 WIPO PCT

<u>PC</u>T/FR 0 0 / 0 1552

FR00/1552

BREVET D'INVENTION

LA PROPRIETE

CERTIFICAT D'UTILITÉ - CERTIFICAT D'ADDITION

COPIE OFFICIELLE

Le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle certifie que le document ci-annexé est la copie certifiée conforme d'une demande de titre de propriété industrielle déposée à l'Institut.

Pour le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle Le Chef du Département des brevets

DOCUMENT DE PRIORITE

PRÉSENTÉ OU TRANSMIS CONFORMÉMENT À LA RÈGLE 17.1.a) OU b)

Martine PLANCHE

SIEGE

NATIONAL DE LA PROPRIETE

INSTITUT

26 bis, rue de Saint Petersbourg 75800 PARIS Cédex 08 Téléphone : 01 53 04 53 04 Télécopie : 01 42 93 59 30



BREVET D'INVENTION, CERTIFICAT D'UTILITÉ

Code de la propriété intellectuelle-Livre VI



REQUÊTE EN DÉLIVRANCE

26 bis.	, rue de Saint Pétersbourg
75800	Paris Cedex 08
Téléph	none : 01 53 04 53 04 Télécopie : 01 42 93 59 30

Confirmation d'un dépôt par télécople

ΓE	cerfa
	N° 55 -1328

DATE DE REMISE DES PIÈCES 9 AOUT 1999 1 Nom et adresse du demandeu Qui La Correspondance d	
N° D'ENREGISTREMENT NATIONAL 9910310 DÉPARTEMENT DE DÉPÔT 75 INPI PARIS DATE DE DÉPÔT 0 9 AOUT 1999 COURS MICHAELE DE DÉPÔT COURS MICHAELE LA DÉFENSE CATE : DORIS DANG	OTT ÊTRE ADRESSÉE
2 DEMANDE Nature du titre de propriété industrielle	•
brevet d'invention demande divisionnaire n°du pouvoir permanent références du corre	·
demande initiale PG 03663 AM 1516 - DE	/SD 01.49.00.70.97
de brevet européen	date
Établissement du rapport de recherche différè 🗶 immédiat	
Le demandeur, personne physique, requiert le paiement échelonné de la redevance oui	
Titre de l'invention (200 caractères maximum)	
CATALYSEUR METALLIQUE SUPPORTE, SA PREPARATION ET SES APPLICATIONS DANS LA F	ABRICATION
DIRECTE DU PEROXYDE D'HYDROGENE.	
3 DEMANDEUR (S) nº SIREN 3 . 1 . 9 . 6 . 3 . 2 . 7 . 9 . 0 code APE-NAF	Forms truttimes
Nom et prénoms (souligner le nom patronymique) ou dénomination	Forme juridique S.A.
ELF ATOCHEM S.A.	3. _A .
Nationalité (s) Française	
Adresse (s) complète (s)	
4/8, cours Michelet, 92 800 PUTEAUX FRAN	CE
En cas d'insuffisance de place, poursuivre sur papier libre	
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui 🗶 non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée	
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co	pie de la décision d'admission
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE	
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la lère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine nature de	ia demande
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de	
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de	ia demande
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la lère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet of	ia demande
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet of DIVISION DEMANDEE LE 16.12.99 ISSUE DE LA	ia demande
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la lère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet of	ia demande
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet ou demande de la demande initiale.	is demande l'invention
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la lère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet DIVISION DEMANDE LE 16.12.99 ISSUE DE LA DEMANDE 99 10 310 BENEFICIANT DE LA DATE DE 7 DIVISIONS antérieures à la présente demis DEPOT DU 16.07.99 DE LA DEMANDE INITIALE	is demande d'invention date
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet of DIVISION DEMANDEE LE 16.12.99 ISSUE DE LA DEMANDE 99 10 310 BENEFICIANT DE LA DATE DE 7 DIVISIONS antérieures à la présente demz DEPOT DU 16.07.99 DE LA DEMANDE INITIALE 8 SIGNATURE DU DEMANDEUR OU DU MA	is demande l'invention
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la lère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet DIVISION DEMANDE LE 16 . 12 . 99 ISSUE DE LA DEMANDE 99 10 3 10 BENEFICIANT DE LA DATE DE 7 DIVISIONS antérieures à la présente demi: 8 SIGNATURE DU DEMANDEUR OU DU MA (nom et qualité du signataire) (article L.612-4 du code de la propriété intellectuella)	is demande d'invention date
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui mon Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet ou de des dépôt nature de dépôt nature de des dépôt nature de	is demande d'invention date
4 INVENTEUR (S) Les inventeurs sont les demandeurs oui non Si la réponse est non, fournir une désignation séparée 5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES requise pour la 1ère fois requise antérieurement au dépôt ; joindre co 6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE pays d'origine numéro date de dépôt nature de FRANCE FR 99 09260 16 juillet 1999 Brevet DIVISION DEMANDEE LE /6 . /2 . 9 9 ISSUE DE LA DEMANDE 99 /0 3 / 0 BENEFICIANT DE LA DATE DE 7 DIVISIONS antérieures à la présente demiz 8 SIGNATURE DU DEMANDEUR OU DU MA (norm et qualité du signataire) (article L. 612-4 du code de la propriété intellectuella)	is demande d'invention date



BREVET D'INVENTION, CERTIFICAT D'UTITÉ



DÉSIGNATION DE L'INVENTEUR

(si le demandeur n'est pas l'inventeur ou l'unique inventeur)

DEPARTEMENT DES BREVETS

26bis, rue de Saint-Pétersbourg AM 1516 75800 Paris Cédex 08

Tél.: 01 53 04 53 04 - Télécopie: 01 42 93 59 30

N° D'ENREGISTREMENT NATIONAL

99 JO 3/0

TITRE DE L'INVENTION:

CATALYSEUR METTALIQUE SUPPORTE, SA PREPARATION ET SES APPLICATIONS

DANS LA FABRICATION DIRECTE DU PEROXYDE D'HYDROGENE.

LE(S) SOUSSIGNÉ(S)

ELF ATOCHEM S.A. 4/8, cours Michelet 92 800 PUTEAUX FRANCE

DÉSIGNE(NT) EN TANT QU'INVENTEUR(S) (indiquer nom. prénoms, adresse et souligner le nom patronymique)

DEVIC Michel 22, rue Georges Clémenceau 69 110 SAINT FOY LES LYON FRANCE

NOTA : A titre exceptionnel, le nom de l'inventeur peut être suivi de celui de la société à laquelle il appartient (société d'appartenance) lorsque celle-ci est différente de la société déposante ou titulaire.

Date et signature (s) du (des) demandeur (s) ou du mandataire

Maz

13 W/221298

DOCUMENT COMPORTANT DES MODIFICATIONS

PAGE(S) DE LA D	ESCRIPTION OU DES R PLANCHE(S) DE DESS	EVENDICATIONS IN	R.M.	DATE	TAMPON DATEUR
Modifiée(s)	Supprimée(s)	Ajoutée(s)	п.т.	DE LA CORRESPONDANCE	DU CORRECTEUR
14,22			RM	13/12/99	G S - 1 7 DEC. 1999
	-				
-					
			-		

Un changement apporté à la rédaction des revendications d'origine, sauf si celui-ci découle des dispositions de l'article R.612-36 du code de la Propriété Intellectuelle, est signalé par la mention «R.M.» (revendications modifées).

CATALYSEUR METALLIQUE SUPPORTE, SA PREPARATION ET SES APPLICATIONS DANS LA FABRICATION DIRECTE DU PEROXYDE D'HYDROGENE

La présente invention concerne un catalyseur métallique supporté, apte à la fabrication directe du peroxyde d'hydrogène à partir d'hydrogène et d'oxygène. Elle a également pour objet le procédé de fabrication dudit catalyseur ainsi que le procédé de fabrication du peroxyde d'hydrogène mettant en œuvre ledit catalyseur.

5

10

La faible productivité du procédé de fabrication catalytique du peroxyde d'hydrogène directement à partir d'hydrogène et d'oxygène est un frein à son développement. Des tentatives pour améliorer cette productivité sont nombreuses. On peut citer notamment US 3 336 112, US 3 361 533, US 4 007 526, US 4 009 252, US 4 279 883 et 15 US 4 335 092. Ces études sont principalement basées sur le concept général, à savoir la stabilisation du peroxyde d'hydrogène à l'aide d'agent séquestrant ou d'inhibiteur de décomposition.

D'autres voies pour améliorer la productivité en peroxyde d'hydrogène du procédé direct ont également été explorées. Ainsi, le 20 brevet US 4 379 778 divulgue un procédé de fabrication directe du peroxyde d'hydrogène à partir d'hydrogène et d'oxygène dans un milieu aqueux comprenant des inhibiteurs de décomposition, en présence d'un catalyseur palladium-charbon préalablement traité avec un aldéhyde ou une cétone et, de préférence, prétraité également avec une solution diluée 25 d'acide chlorhydrique.

L'emploi d'un bromure dans le milieu aqueux réactionnel du procédé direct de fabrication de peroxyde d'hydrogène est décrit dans le brevet US 4 772 458.

Enfin, les brevets US 5 128 114 et US 5 352 645 décrivent une 30 méthode de préparation des catalyseurs à base de palladium ou platinepalladium supporté sur des microsphères uniformes, non-agglomérées et poreuses de silice, résistant à l'attrition grâce à l'utilisation de citrate d'ammonium ou d'urée comme additif et aptes à la fabrication directe du peroxyde d'hydrogène.

L'exemple 12 du brevet US 5 128 114 décrit la préparation en deux étapes d'un catalyseur supporté contenant environ 0,05 % en poids de platine et 1 % en poids de palladium sur des microsphères poreuses de silice. Le support est d'abord préparé par atomisation d'un mélange de silice Ludox AS 40 et d'urée, puis calciné à 650°C sous azote. Ce support est ensuite ajouté à une solution de Pt et Pd, préalablement préparée par dissolution de H₂PtCl₆ et PdCl₂ dans l'eau, portée à une température comprise entre 60 et 70°C et acidifiée par de l'HCl concentré jusqu'à l'obtention d'un pH d'environ 1,2. Le mélange résultant est agité, puis atomisé et enfin, la poudre obtenue est réduite sous courant d'hydrogène à 300°C.

La préparation du catalyseur supporté suivant l'exemple 15 du brevet US 5 352 645 est similaire à celle décrite à l'exemple 12 du brevet US 5 128 114 avec toutefois une différence. En effet, le mélange résultant, au lieu d'être atomisé, est séché sous vide à 100°C pendant toute une nuit, puis le solide séché est réduit sous courant d'hydrogène à 100°C. Des cristallites métalliques de l'ordre de 30 à 50 Å ont ainsi été obtenues.

La Société déposante a mis au point un catalyseur supporté à base d'au moins un métal choisi dans le groupe M formé de palladium, platine, ruthénium, rhodium, d'iridium, d'osmium, d'holmium et d'or et, en particulier, un catalyseur bimétallique supporté. Le catalyseur bimétallique supporté est en général constitué d'un métal du groupe M majoritaire et d'un métal du groupe M minoritaire. Le métal majoritaire représente environ 0,1 à 10 % en poids du catalyseur et de préférence entre 0,5 à 1 % en poids. Le métal minoritaire représente environ 0,001 à 0,1 % en poids du catalyseur et de préférence entre 0,01 et 0,05 %.

Comme métal majoritaire, le palladium et l'or sont avantageusement choisis.

Comme métal minoritaire, le platine et l'holmium sont avantageusement choisis.

30

Le catalyseur bimétallique supporté particulièrement préféré est constitué de palladium comme métal majoritaire et du platine comme métal minoritaire.

La présente invention vise également un catalyseur plurimétallique supporté constitué d'un métal du groupe M majoritaire et de plusieurs métaux du groupe M minoritaires. Le catalyseur plurimétallique supporté préféré comprend le palladium, comme métal majoritaire, le platine et au moins un métal du groupe M, comme métaux minoritaires.

La teneur en métal majoritaire dans le catalyseur plurimétallique supporté est pratiquement identique à celle du catalyseur bimétallique et, chaque métal minoritaire peut être présent dans le catalyseur en quantité représentant environ 0,001 à 0,1 % en poids du catalyseur et de préférence entre environ 0,01 et 0,05 %.

La présente invention fourni, en outre, un catalyseur monométallique supporté avec, de préférence, le platine ou l'or comme constituant métallique du groupe M. La teneur en constituant métallique est en général compris entre 0,1 et 10 % en poids du catalyseur et de préférence compris entre 0,5 et 1 % en poids.

Le catalyseur métallique supporté selon l'invention est, de préférence, caractérisé par des amas de métal ou métaux cristallisé(s) de taille comprise entre 0,1 et 20 μ m et, de préférence, comprise entre 1 et 10 μ m.

La silice, l'alumine, le charbon et le silicoaluminate peuvent convenir comme support. Toutefois, on préfère utiliser la silice et avantageusement, des particules de silice de taille moyenne comprise entre 1 et 50 μm. On préfère également utiliser de la silice de surface spécifique BET supérieure à 200 m²/g et le plus souvent comprise entre 300 et 600 m²/g. La silice microporeuse d'Aldrich référencée 28,851-9 s'est avérée particulièrement intéressante.

Le taux de fer (Fe) dans le support choisi est, de préférence, inférieur à 0,001 % en poids.

Un deuxième objet de l'invention est un procédé de préparation de 30 catalyseur supporté à base d'au moins un métal du groupe M précédemment défini. Ce procédé comprenant successivement une étape d'imprégnation d'une solution à base d'un ou de plusieurs sel(s) d'au moins un métal, choisi du groupe M, sur un support et, une étape de réduction est caractérisé en ce qu'à l'issue de l'étape de réduction, le

catalyseur est soumis à un traitement avec une solution aqueuse (A) acide comprenant du brome et des ions bromure.

Selon la présente invention, la concentration des ions bromure dans la solution aqueuse (A) peut être comprise entre 20 et 200 mg/l et 5 de préférence comprise entre 20 et 100 mg/l. La concentration en brome (Br₂) peut être comprise entre 2 et 20 mg/l et de préférence comprise entre 2 et 10 mg/l.

Le pH de la solution aqueuse (A) est de préférence compris entre 1 et 3.

10

La solution aqueuse (A) peut être préparée par exemple par dissolution d'un bromure de métal alcalin ou alcalino-terreux dans de l'eau, puis par ajout du brome sous forme d'eau de brome de concentration avantageusement voisine de 1 % en poids et enfin, le pH peut être ajusté à l'aide d'un acide. Lorsque le catalyseur à préparer comprend du Pd, la 15 solution (A) est rendue acide par de l'acide sulfurique ou de l'acide phosphorique. L'acide orthophosphorique (H₃PO₄) est toutefois préféré.

La solution (A) particulièrement préférée comprend environ 100 mg/l de NaBr, 10 mg/l de Br₂ et 10 g/l d'acide orthophosphorique.

On opère en général avec une quantité de catalyseur supporté 20 réduit comprise entre 5 et 50 g par litre de solution (A). Une quantité de catalyseur voisine de 10 g par litre de solution (A) est préférée.

La température de traitement est en générale comprise entre 10 et 80°C, et de préférence comprise entre 40 et 60°C.

La durée de traitement peut varier dans de larges limites. Cette 25 durée peut être comprise entre 1 et 12 heures, et de préférence comprise entre 4 et 8 heures.

Après le traitement, le solide catalytique est séparé de la solution aqueuse (A) par tout moyen connu, puis séché à une température comprise entre 100 et 140°C et de préférence voisine de 120°C. Le 30 séchage à pression atmosphérique est le plus souvent utilisé, par exemple à l'aide d'une étuve ventilée.

L'imprégnation du support peut être effectuée par tout moyen connu. Avantageusement, l'étape d'imprégnation consiste à mettre en contact le support choisi avec une solution aqueuse la plus concentrée

possible, du ou des sel(s) d'au moins un métal du groupe M de manière à former une pâte. Cette mise en contact peut être effectuée par ajout de la solution aqueuse concentrée de sel(s) métallique(s), à température ambiante, dans un malaxeur contenant le support. La durée du malaxage dépend en général de la quantité de support mise en jeu, mais pour des raisons de productivité on préfère, après l'ajout de la solution métallique, malaxer pendant environ 0,5 à 3 heures.

Après le malaxage et avant l'étape de réduction, la pâte résultante est de préférence filtrée, puis essorée et enfin séchée. Pour assurer un 10 essorage maximal, il est recommandé de tasser soigneusement la pâte filtrée. A l'issu de l'essorage, le support imprégné est séché à une température de préférence comprise entre 20 et 50°C. Le séchage est avantageusement effectué dans les conditions favorisant cristallisation lente et, de préférence, en l'absence d'agitation. La durée de 15 séchage dépend en général de la température et de la pression. Elle est le plus souvent comprise entre 1 et 7 jours. A titre indicatif dans une étuve à vide chauffée à 40°C, il suffit de 48 heures pour sécher le solide imprégné et essoré. Le séchage peut également être effectué à température ambiante pendant une semaine.

Un mode particulier de préparation du catalyseur supporté à base d'au moins un métal du groupe M comprend successivement les étapes suivantes :

20

- (a) la mise en contact d'un support, choisi dans le groupe formé par la silice, l'alumine, le charbon et le silicoaluminate, avec une
 25 solution aqueuse concentrée de(s) sel(s) d'au moins un métal du groupe M de manière à former une pâte
 - (b) filtration, essorage, puis séchage de la pâte dans des conditions favorisant une cristallisation lente
 - (c) réduction du solide séché de l'étape (b)
 - (d) traitement du solide réduit de l'étape (c) avec une solution aqueuse (A) acide, comprenant du brome et des ions bromure
 - (e) filtration du solide traité à l'étape (d) et séchage à une température comprise entre 100 et 140°C.

Les conditions opératoires préférées de chaque étape de la préparation sont les mêmes que celles décrites précédemment. S'agissant de l'étape de réduction, on peut appliquer les conditions expérimentales déjà utilisées dans l'art antérieur, notamment US 5 128 114 et 5 US 5 352 645.

Tout moyen connu pour favoriser la dissolution des sels métalliques, afin d'obtenir une solution aqueuse concentrée pour l'étape d'imprégnation (a), peut être utilisé. On peut citer notamment l'emploi de quelques gouttes d'acide, d'un léger chauffage et d'agitation à l'aide des ultrasons.

On préfère broyer le solide séché provenant de l'étape (b) avant de la soumettre à l'étape de réduction. De façon pratique, le four utilisé pour la réduction est d'abord purgé par de l'azote pendant un temps suffisant, en général 15 et 60 minutes, puis balayé par de l'hydrogène et ensuite porté à une température comprise entre 250 et 350°C. La durée de réduction du solide à la température choisie peut être comprise entre 1 et 3 heures. Après réduction, le four est ramené à la température ambiante puis, purgé à l'azote.

Un troisième objet de l'invention est le procédé de fabrication directe du peroxyde d'hydrogène à partir d'hydrogène et d'oxygène. Ce procédé est caractérisé en ce que l'on met en œuvre le catalyseur précédemment décrit et préparé.

Le catalyseur peut être mis en œuvre aussi bien dans un procédé de fabrication directe du peroxyde d'hydrogène en réacteur tubulaire, qu'en réacteur agité. Il convient tout particulièrement au procédé dans lequel, l'hydrogène et l'oxygène sont injectés dans le milieu réactionnel aqueux du réacteur agité et de l'oxygène est introduit dans la phase gazeuse continue du réacteur agité.

Le catalyseur peut être avantageusement mis en œuvre dans un procédé de fabrication directe du peroxyde d'hydrogène selon lequel, l'hydrogène et l'oxygène sont injectés dans la partie inférieure du milieu réactionnel aqueux et, de l'oxygène est introduit dans la phase gazeuse continue du réacteur agité en quantité telle que la composition de cette phase gazeuse continue soit en dehors de la zone d'inflammabilité.

Le catalyseur s'est avéré très intéressant lorsque le réacteur agité est muni de plusieurs turbines disposées le long d'un axe vertical unique. Lorsque l'hydrogène et l'oxygène sont injectés sous forme de petites bulles dans la partie inférieure du milieu réactionnel aqueux dans des proportions telles que le rapport des débits molaires hydrogène sur oxygène soient supérieurs à 0,0416, une productivité en peroxyde d'hydrogène supérieure à celle de l'art antérieur est obtenue.

Le catalyseur s'est avéré particulièrement intéressant dans un procédé continu de fabrication directe de peroxyde d'hydrogène avec 10 recyclage des réactifs, comme l'hydrogène.

PARTIE EXPERIMENTALE

Préparation des catalyseurs

15 Exemple 1

25

On ajoute à température ambiante dans 50 cm³ d'eau déminéralisée :

- 0,33 g de PdCl₂ (réf. Aldrich: 20,588-5)
- 0,021 g de H₂PtCl₆ (réf. Aldrich : 25,402-9)
- et quelques gouttes d'HCl à 30 % en poids pour favoriser la dissolution.
 - 20 g de silice microporeuse Aldrich (réf. 28,851-9) ayant les caractéristiques suivantes :

Taille moyenne des particules : 25 μ m

Surface BET : 500 m²/g

Volume des pores : 0,75 cm³/g

Diamètre moyen des pores : 60 Å

sont placés dans un bécher de verre, agité par un barreau magnétique. On ajoute alors rapidement les 50 cm³ de solution de sels métalliques préparée précédemment.

Après 1^H30 d'agitation à 25°C, on obtient une bouillie épaisse qui est filtrée sur un fritté N° 3 et essoré sous vide pendant 2^H30. Le gâteau de filtration est placé dans un cristallisoir sur une toile de verre et séché 48 heures à 40°C dans une étuve à vide. Le solide séché est ensuite réduit dans un courant de 60 NI/h d'H₂ à 300°C pendant 1^H30 puis refroidi jusqu'à la température ambiante en 6 heures.

Le solide réduit est alors traité à 40°C pendant 5 heures avec 2 000 cm³ de solution contenant 100 mg/l de NaBr, 10 mg/l de Br, et 10 g/l d'H₃PO₄.

On filtre ensuite le mélange résultant et on sèche le catalyseur 5 pendant 24 heures à l'étuve ventilée à 120°C.

Après analyse le catalyseur contient 0,7 % de Pd et 0,03 % de platine en poids.

Exemple 2

On opère comme pour l'exemple 1 avec comme seule différence 10 que le solide réduit est utilisé directement comme catalyseur sans traitement avec la solution aqueuse bromée.

Exemple 3

15

25

30

35

Après l'imprégnation de la silice comme à l'exemple 1, au lieu de filtrer la bouillie et d'essorer la pâte filtrée, on sèche la bouillie dans un évaporateur rotatif de laboratoire (Heidolph avec un ballon en verre cannelé de 500 cm³). Le ballon tourne dans un bain d'huile à 120°C sous vide de 40 mm Hg. Après l'évaporation, le solide est réduit puis traité 20 comme décrit à l'exemple 1.

Exemple 4

On opère comme décrit à l'exemple 3 sauf que le solide après réduction n'est pas traité par la solution aqueuse bromée.

Exemple 5

On opère comme décrit à l'exemple 3 sauf qu'après imprégnation la bouillie est laissé à l'air ambiant pendant une semaine à la place du séchage dans l'évaporateur rotatif.

Exemple 6

On opère comme décrit à l'exemple 1 sauf que le Pd est remplacé par l'Au.

Exemple 7

On opère comme décrit à l'exemple 1 sauf que le Pt est remplacé par le Ho.

Ex mple 8

5

35

On opère comme décrit à l'exemple 1 sauf que le Pt est remplacé par l'Au.

Préparation de la solution de peroxyde d'hydrogène Mode opératoire général

Dans un réacteur cylindrique de capacité totale, 1 500 cm³ muni de 2 ou 3 turbines flasquées de 45 mm de diamètre, de 4 contrepales verticales et d'un faisceau tubulaire de refroidissement, on introduit une quantité choisie de milieu réactionnel aqueux et de catalyseur.

Le milieu réactionnel aqueux est préparé par addition de 12 g de H₃PO₄, 58 mg de NaBr et 5 mg de Br₂ dans 1 000 cm³ d'eau déminéralisée.

Le réacteur est pressurisé par injection d'un débit choisi d'oxygène dans la phase gazeuse continue. La pression reste constante grâce à un régulateur de pression. Le milieu liquide est porté à la température choisie par circulation d'eau thermostatée dans le faisceau de tubes de refroidissement.

L'agitation est réglée à 1 900 t/min et des débits choisis d'oxygène et d'hydrogène sont injectés dans la phase liquide au centre de 20 la turbine inférieure.

On mesure le débit et la teneur en hydrogène du mélange gazeux sortant du régulateur de pression. Après l'écoulement du temps de réaction prévu, on coupe l'arrivée d'hydrogène et d'oxygène dans le milieu réactionnel aqueux et on maintient l'injection d'oxygène dans la phase gazeuse continue jusqu'à disparition de l'hydrogène dans cette dernière. On coupe alors l'arrivée d'oxygène et on décomprime le réacteur.

La solution aqueuse de peroxyde d'hydrogène est pesée et séparée du catalyseur par filtration sur un filtre Millipore°.

Cette solution est ensuite dosée par iodométrie pour déterminer la concentration en H_2O_2 . La sélectivité en H_2O_2 est définie comme étant le pourcentage du nombre de moles $d'H_2O_2$ formées sur le nombre de moles $d'H_2$ consommées.

Le taux de conversion est défini comme étant le pourcentage du volume d'H₂ consommé sur le volume d'H₂ introduit.

Les résultats catalytiques pour chaque essai sont résumés dans le Tableau I.



		MILIEU	MILIEU REACTIONNEL			CONDI	CONDITIONS DE REACTIONS	SNOIT				RESULTATS	TS
N° d'essai	Catalyseur suivant	ి	SOLN	ط <u>أ</u>	T° de réaction			O ₂ injecté dans la phase	Nombre de	Durée (h)	H ₂ O ₂	Sélectivité H ₂ O ₂	Selectivité Conversion H ₂ O ₂
	l'exemple	Poids (g)	Poids (g)	(par)	()°()	liquide (NI/h)	liquide (NI/h)	gaz (NI/h)	turbines		2	(%)	(%)
-	-	9	700	20	20	80	188	1 760	2	8	17,5	97	42,0
2	_	9	700	20	20	80	188	1 760	2	3	17,4	96	42,0
က	2	9	700	20	20	80	188	1 760	2	က	16,2	85	45,0
4	က	9	700	20	20	08	160	1 760	2	က	16,3	84	45,8
ည	4	9	700	20	20	08	160	1 760	2	က	15,4	82	44,0
9	-	9	700	20	41,2	120	240	2 640	2	-	12,2	90	60,2
7	ß	9	700	20	41,5	120	240	2 640	3	1	12,4	98	64,3
8	-	8,5	1 000	50	39,8	120	240	2 640	3	-	10,6	06	72,5
o	9	8,5	1 000	20	40,5	120	240	2 640	3	ī	6,4	54	71,6
10	۷	8,5	1 000	20	39,5	120	240	2 640	က	-	7,8	92	61,6
11	8	8,5	1 000	50	40	120	240	2 640	က	-	6′2	73	65,6

Tableau I

REVENDICATIONS

- 1. Procédé de préparation d'un catalyseur supporté à base d'au moins un métal du groupe M formé de palladium, platine, ruthénium, rhodium, d'iridium, d'osmium, d'holmium et d'or, comprenant successivement une étape d'imprégnation d'une solution à base d'un ou de plusieurs sel(s) d'au moins un métal du groupe M sur un support, et une étape de réduction caractérisée en ce qu'à l'issue de l'étape de réduction, le catalyseur est soumis à un traitement avec une solution aqueuse (A) acide comprenant du brome et des ions bromure.
- Procédé selon la revendication 1 caractérisé en ce que la concentration des ions bromure dans la solution aqueuse (A) est comprise
 entre 20 et 200 mg/l, et de préférence comprise entre 20 et 100 mg/l.
 - 3. Procédé selon la revendication 1 ou 2 caractérisé en ce que la concentration en brome est comprise entre 2 et 20 mg/l et de préférence comprise entre 2 et 10 mg/l.
 - 4. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 3 caractérisé en ce que le pH de la solution aqueuse (A) est compris entre 1 et 3.
- 5. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 caractérisé en ce que la température de traitement est comprise entre 10 et 80°C et de préférence comprise entre 40 et 60°C.
- 6. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 5 caractérisé en ce qu'après le traitement, le solide catalytique est séparé de la solution A puis séché à une température comprise entre 100 et 140°C.
- 7. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 6 caractérisé en ce qu'après imprégnation et avant l'étape de réduction, la pâte résultante est filtrée, puis essorée et enfin séchée.
 - 8. Procédé selon la revendication 7 caractérisé en ce que le séchage est effectué dans des conditions favorisant une cristallisation lente.



10

- 9. Catalyseur supporté à base d'au moins un métal choisi dans le groupe M formé de palladium, platine, ruthénium, rhodium, d'iridium, d'osmium, d'holmium et d'or, la teneur d'un métal choisi étant comprise entre 0,1 et 10 % en poids du catalyseur, caractérisé par des amas de métal ou métaux cristallisés de taille comprise entre 0,1 et 20 μm et de préférence comprise entre 0,1 et 10 μm.
 - 10. Procédé ou catalyseur selon l'une des revendications 1 à 9 caractérisé en ce que le palladium et l'or sont avantageusement choisis.
 - 11. Procédé ou catalyseur selon l'une des revendications 1 à 9 caractérisé en ce que le catalyseur est un bimétallique supporté dans lequel le métal minoritaire représente entre 0,001 à 0,1 % en poids du catalyseur.
 - 12. Procédé ou catalyseur selon la revendication 11 caractérisé en ce que le métal minoritaire est le platine.
- 13. Procédé ou catalyseur selon l'une des revendications 1 à 12 caractérisé en ce que le support est une silice de surface spécifique BET, de préférence supérieure à 200m²/g.
- 14. Procédé de fabrication directe du peroxyde d'hydrogène à partir d'hydrogène et d'oxygène caractérisé en ce que l'on met en œuvre un catalyseur selon l'une des revendications 1 à 13.



REVENDICATIONS

- 1. Procédé de préparation d'un catalyseur supporté à base d'au 5 moins un métal du groupe M formé de palladium, platine, ruthénium, rhodium, d'iridium, d'osmium, d'holmium et d'or, comprenant successivement une étape d'imprégnation d'une solution à base d'un ou de plusieurs sel(s) d'au moins un métal du groupe M sur un support, et une étape de réduction caractérisée en ce qu'à l'issue de l'étape de réduction, le catalyseur est soumis à un traitement avec une solution aqueuse (A) acide comprenant du brome et des ions bromure.
- Procédé selon la revendication 1 caractérisé en ce que la concentration des ions bromure dans la solution aqueuse (A) est comprise entre 20 et 200 mg/l, et de préférence comprise entre 20 et 100 mg/l.
 - 3. Procédé selon la revendication 1 ou 2 caractérisé en ce que la concentration en brome est comprise entre 2 et 20 mg/l et de préférence comprise entre 2 et 10 mg/l.
 - 4. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 3 caractérisé en ce que le pH de la solution aqueuse (A) est compris entre 1 et 3.
- 5. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 caractérisé en ce que la température de traitement est comprise entre 10 et 80°C et de préférence comprise entre 40 et 60°C.
- 6. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 5 caractérisé en ce qu'après le traitement, le solide catalytique est séparé de la solution A puis séché à une température comprise entre 100 et 140°C.
- 7. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 6 caractérisé en ce qu'après imprégnation et avant l'étape de réduction, la pâte résultante est filtrée, puis essorée et enfin séchée.
 - 8. Procédé selon la revendication 7 caractérisé en ce que le séchage est effectué dans des conditions favorisant une cristallisation lente.

- 9. Procédé selon l'une des revendications 1 à 8 caractérisé en ce que la teneur d'un métal choisi est comprise entre 0,1 et 10 % en poids du catalyseur.
- 10. Procédé selon l'une des revendications 1 à 9 caractérisé en ce que le palladium et l'or sont avantageusement choisis.
- 11. Procédé selon l'une des revendications 1 à 9 caractérisé en ce que le catalyseur est un bimétallique supporté dans lequel le métal minoritaire représente entre 0,001 à 0,1 % en poids du catalyseur.
 - 12. Procédé selon la revendication 11 caractérisé en ce que le métal minoritaire est le platine.
- 13. Procédé selon l'une des revendications 1 à 12 caractérisé en ce que le support est une silice de surface spécifique BET, de préférence supérieure à 200m²/g.
- 14. Procédé de fabrication directe du peroxyde d'hydrogène à 20 partir d'hydrogène et d'oxygène caractérisé en ce que l'on met en œuvre un catalyseur préparé selon l'une des revendications 1 à 13.

4 .